# BREVET D'INVENTION

MINISTÈRE DE L'INDUSTRIE

P.V. nº 915.019

Nº 1.453.204

SERVICE de la PROPRIÉTÉ INDUSTRIELLE Classification internationale:

D 21 c

Procédé de désencrage de produits cellulosiques.

Société dite: PETROLITE CORPORATION résidant aux États-Unis d'Amérique.

Demandé le 10 novembre 1962, à 11<sup>h</sup> 38<sup>m</sup>, à Paris. Délivré par arrêté du 16 août 1966.

(Bulletin officiel de la Propriété industrielle, n° 39 du 23 septembre 1966.)

Puisque la fabrication du papier n'endommage pas ou n'altère pas le caractère de la fibre essentielle à partir de laquelle le papier est obtenu à l'origine, une telle fibre peut être récupérée du papier usagé et réutilisée plusieurs fois dans la fabrication de papier frais. En pratique, la récupération des fibres à partir du papier usagé est limitée par la difficulté et le coût d'un désencrage parfait du papier imprimé pour restituer la couleur et la qualité du papier d'origine. Par conséquent, le prix de revient est primordial dans le désencrage et un procédé qui ne peut désencrer de façon économique n'a aucune valeur industrielle.

De nombreux procédés ont été utilisés pour désencrer le papier ainsi que pour rendre les fibres réutilisables. Ces procédés, cependant, sont en géral coûteux, laborieux, longs et/ou compliqués. La plupart de ces procédés sont peu satisfaisants sur le plan industriel, parce que :

1º Ils sont trop coûteux;

2º Ils produisent une pulpe qui n'a pas une brillance et une propreté suffisante ou bien;

3º Ils requièrent un équipement inhabituel et onéreux pour leur mise en œuvre. La plupart de ces procédés sont coûteux à cause du type et des grandes quantités d'agents chimiques requis. Souvent, ils ont pour inconvénient une élimination insuffisante de l'encre ayant pour résultat une coloration irréversible des fibres, laissent des agglomérats carbonés ou noircissent le papier par la chaleur et/ou les agents chimiques employés, ce qui réduit la brillance de la pulpe récupérée.

En général, dans la préparation du papier usagé pour le désencrage et la récupération de la fibre, le lot à récupérer est d'abord parfaitement nettoyé des souillures superficielles et macéré au moyen de quelque appareil ou système convenable. Ensuite la masse est mise à bouillir, soumise à une cuisson et au défibrage dans un alcali aqueux convenable, pour assouplir les fibres de papier, libérer et désintégrer au moins une partie de l'encre et des autres matières adhérentes aux fibres, puis agi-

té à fond soit pendant, soit après la mise en solution alcaline, pour désagréger et défibrer la masse aussi complètement que possible. Ensuite, la pulpe est déchiquetée et tamisée et ensuite séchée, de préférence au moyen de rouleaux ou de filtres convenables ou analogues, pour séparer une fraction considérable de l'encre libérée. Elle est ensuite lavée et séchée pour la séparation des quantités additionnelles de l'encre libérée aussi souvent qu'il peut être pratique et avantageux.

Ainsi, tous les procédés industriels utilisés avec succès pour le désencrage des déchets de papier comprennent les étapes suivantes :

- 1º Dépoussiérage et trempe;
- 2º Cuisson alcaline et défibrage;
- 3º Déchiquetage et tamisage;
- 4º Lavage.

En général, le papier trié, dépoussiéré et trempé est cuit avec un agent de désencrage aqueux à une température comprise entre 60 °C et son point d'ébullition pendant un temps compris entre 2 h 30 et 48 h à des concentrations variant de 4 à 25 % en poids de papier dans la solution alcaline. La consommation de chaleur varie d'une façon inversement proportionnelle à la concentration et à la viscosité de la masse. Le défibrage est généralement effectué durant le traitement par cuisson.

En général, l'agent de désencrage employé contient une solution aqueuse alcaline qui peut de plus contenir un ou plusieurs des composés suivants : un détergent, par exemple des savons sodiques d'acides gras ou d'acides abiétique, une huile sulfonée, etc.; un agent dispersant pour éviter l'agglomération des pigments après leur libération et pour émulsionner une quelconque matière insaponifiable; un agent adoucissant tel que le kérosène ou une huile minérale. etc., pour adoucir le support des encres; un agent d'absorption sélective tel que l'argile, un silicate, etc., pour éviter le dépôt ultérieur sur les fibres; un agent chimique échangeur basique pour prévenir la formation de savons calcaires.

66 2191 0 73 653 3 Prix du fascicul : 2 francs

La pulpe cuite et défibrée est alors diluée à moins de 1 % en concentration et déchiquetée et tamisée pour isoler les objets de grande taille et les morceaux de papier non défibrés. Ensuite, la masse est lavée avec de très grandes quantités d'eau. en moyenne 10 m³ par tonne de pulpe, pour séparer la fibre des autres substances par lavage ou tamisage ou par un procédé de flottation. La présence des grandes quantités d'eau utilisées dans le procédé pose un problème d'écoulement d'eaux polluées auquel il doit être remédié.

Le problème de désencrage a été par ailleurs compliqué par des modifications récentes dans l'industrie papetière, qui ont augmenté les difficultés de désencrage, modifications parmi lesquelles on trouve les suivantes :

1º L'utilisation accrue de bois broyé contenant de petits éclats de bois produits par des dents de scie ébréchée dans le bois pulpeux donnant d'excellents interstices pour emprisonner les particules carbonées de l'encre d'imprimerie, accroissant notablement la difficulté de produire une pulpe réutilisable d'une haute qualité de blancheur. De plus le bois broyé tend à se noircir avec la chaleur et/ou les alcalis;

2º Dans l'usage courant la plupart des nouvelles encres améliorées ne sont pas saponifiables par les alcalis et demandent généralement des conditions de cuisson plus énergiques pendant le désencrage, tendant ainsi, pr ailleurs, à dégrader la fibre cellulosique;

3º Certains revêtements de papier tel que la caséine ou les protéines du soja durcies au formaldéhyde exigent pour leur séparation de plus hautes températures qui dégradent aussi la fibre;

4º La teneur accrue du papier en charges, approchant maintenant une moyenne de 25 %, a pour résultat une contraction de ce dernier durant le désencrage qui augmente le prix de revient de la masse désencrée.

Parmi les inconvénients des procédés antérieurs, on trouve les suivants :

1º De longues périodes de cuisson à températures élevées exigent de grandes consommations d'énergie avec une dépense accrue;

2º Les hautes températures et les agents chimiques énergiques employés dans ces procédés tendent à influer sur les fibres d'une manière nuisible, si bien qu'elles n'ont pas toujours la même qualité que celles de la pulpe de papier frais;

3º L'utiliation de grandes quantités d'eaux alcalines pose un problème d'évacuation d'eaux polluées qui exigent des systèmes onéreux pour le contrôle de la pollution.

Le but à atteindre dans un procédé de désencrage est d'être capable : 1º de réduire en pulpe un papier imprimé en présence d'une solution aqueuse contenant une petite quantité d'un agent de désencrage peu coûteux aux environs de la température ambiante pour en libérer 2º de séparer la solution contenant l'encre à partir de la pulpe par un procédé simple et 3º de récupérer une pulpe qui est commercialement acceptable, avant de préférence sensiblement les mêmes propriétés et la brillance du papier original. Tout ceci devrait être réalisé dans un équipement simple et à un bas prix de revient. Il est également souhaitable que ce procédé soit apte à employer une solution de désencrage qui puisse être recyclé périodiquement après avoir été débarrassée des particules carbonées provenant de l'encre.

Pour atteindre ces résultats, l'invention concerne un procédé de désencrage de produits cellulosiques et notamment de papiers, caractérisé par ce qu'on empâte le papier imprimé avec une solution aqueuse, exempte de produits caustiques, contenant de faibles quantités d'un alcool hydroxyalcoylé, d'un phénol hydroxyalcoylé ou d'un dérivé hydroxyalcoylé de l'eau, et on sépare ensuite le

papier de la solution aqueuse.

Le procédé est mis en œuvre de préférence à la température ambiante. Le procédé doit être exécuté en l'absence d'agents chimiques forts, tels que les alcalis et analogues, si bien qu'il n'intervient ni dégradation ni noircissement du papier. Le coût de l'agent de désencrage hydroxyalcoylé est extrêmement bas puisqu'il est lui-même bon marché et est employé en très faibles concentrations, par exemple, moins de 2 %, ou de 1 %, par exemple 0,001 à 1 %, mais de préférence entre 0,033 et 0,33 %. Des pourcentages plus grands peuvent être employés, par exemple de 3 à 5 %, mais sans avantage économique. En fait, le facteur économique de n'importe quel procédé de désencrage est si important qu l'agent de désencrage doit être très puissant, efficace à des concentrations extrêmement faibles dans le système. L'agent de désencrage hydroxyalcoylé est si efficace, que parmi les agents de désencrage hydroxyalcoylés spécifiques, les-seuls-retenus-sont-efficaces-à-des-concentrations de 0,033 à 0,33 %. De plus, après séparation de l'encre de la solution exempte de pulpe, on doit être capable de recycler cette solution dans le procédé, par exemple 5, 10 ou 20 fois ou plus, ou bien indéfiniment avec addition supplémentaire de solution pour compenser les pertes dues à l'opération.

En général, le procédé est mis en œuvre en réduisant en pulpe le papier imprimé avec une solution aqueuse contenant de petites quantités de l'agent de désencrage hydroxyalcoylé, et ensuite en solant les particules carbonées de la pulpe de papier par n'importe quel moyen satisfaisant, par exemple, les moyens bien connus dans la technique de désencrage, tels que la filtration, centrifugation ou flottation. La flottation est un moyen très utilisé puisqu'il isole simultanément du papier les particules carbonées et le solvant si bien que ce dernier peut être recyclé sans autre traitement. Dans le cas où la filtration est employée, le solvant contenant les particules carbonées de l'encre d'imprimerie est d'abord séparée par filtration de la pulpe de papier en employant un filtre grossier, et ensuite séparé par filtration en employant un filtre fin avant le recyclage.

Les alcools hydroxyalcoylés utilisés comme agents désencrants employés dans l'invention comprennent ceux représentés par la formule :

#### R-[(OA)n OH]-x

dans laquelle R est un reste hydrocarboné d'un alcool et A est le radical dérivé d'un oxyde d'alcoylène, par exemple, l'oxyde d'éthylène l'oxyde de propylène, l'oxyde de butylène, etc., n est le nombre de molécules d'oxyde d'alcoylènes ajoutées, 1 à 200 ou plus, par exemple 4 à 150 mais de préférence 15 à 90, et X est déterminé par le nombre de groupes hydroxylés de l'alcool, par exemple 1 à 3 ou plus. Le nombre optimal de molécules d'oxyde d'alcoylène dépendra de l'alcool particulier employé comme matière première, du type ou des types d'oxyde d'alcoylène ajoutés, de l'ordre d'introduction des oxydes d'alcoylène, etc. Cependant on trouve que pour parfaire la brillance optimale désirée dans le papier désencré, l'alcool hydroxyalcoylé doit contenir au moins 40 % en poids, par exemple, 40 à 98 %, et de préférence 50 à 98 % d'oxyde d'alcoylène, l'optimum se situant entre 70 et 90 %.

Les exemples de R comprennent les groupes suivants alcoyl, cycloalcoyl, alcoylènyle, alcoynyle, contenant, par exemple, de 1 à 30 atomes de carbone, un radical hétérocyclique tel que ceux contenant les noyaux furane, pyrane, etc. R peut aussi

contenir un ou plusieurs groupes hydroxylés de façon à avoir un polyol tel que le glycol, le glycérol, etc. Des exemples spécifiques d'alcools pouvant être employés sous forme d'alcools hydroxyalcoylés comprennent les suivants: méthanol, éthanol, propanol, butanol pentanol, hexanol, heptanol, octanol, nonanol, décanol, undécanol, dodécanol, tridécanol, tétradécanol, pentadécanol, hexadécanol, heptadécanol, octadécanol, etc., comprenant leurs homologues, les isomères tels que ceux à chaînes ramifiées, les composés analogues insaturés, etc.

D'autres alcools spécifiques comprennent les esters monoéther de l'éthylèneglycol, du diéthylèneglycol, du triéthylèneglycol, etc., du propylèneglycol, du dipropylèneglycol, etc., du butylèneglycol, du dibutylèneglycol, etc., et les semblables; des alcools hétérocycliques tels que l'alcool furfurylique, les alcools sorbitiques et les esters tels que ceux vendus sous la dénomination de Span et Tween et qui contiennent des noyaux furane, pyrane ou pyrane condensés.

Les alcools polyfonctionnels peuvent également être employés, par exemple le glycérol, etc. Unc classe de ces polyols peut être définie par la structure générale suivante :

$$[R'CO]_m \ddot{Z} [(CH_8-CH_8O)_yH]_z$$

dans laquelle R' est un reste hydrocarboné d'un acide carboxylique, y est un nombre, compris par exemple entre 2 et 10, m est un nombre par exemple de 1 à 3, z est un nombre par exemple de 1 à 3, m plus y est le nombre de groupes hydroxylés sur le noyau hétérocyclique estérifiés et éthérifiés comme décrits, et  $\overline{Z}$  est un noyau pyrane ou furane ou un noyau furane ou pyrane condensé. Parmi ces composés se trouvent ceux ayant les formules suivantes :

ceux-ci dérivent des Spans par addition de chaînes polyhydroxyéthylène. Les Spans ont la structure

générale suivante : [R'CO]<sub>m</sub>  $\overline{Z}$ 

R

dans laquele R', m et  $\overline{\underline{Z}}$  sont comme définis cidessus.

Les Spans ont une des structures suivantes dans

laquelle  $\overline{\underline{Z}}$  est le furane, le pyrane ou un noyau furane condensé :

Ils dérivent par estérification â l'hexitane et des hexitanes obtenus par perte d'eau (anhydrisation) du sorbitol.

Une autre classe d'alcools pouvant être hydroxyalcoylés et employés dans la présente invention est constituée par les alcools polymères par exemple les alcools polyvinyliques, les esters polyvinyliques partiellement hydrolysés, etc.

Le terme « dérivé hydrocyalcoylé de l'eau » est appliqué ici aux composés dérivés de l'eau comme matière de base ou ses équivalents. Ainsi, si on considère le diéthylène-glycol comme matière de base à être hydroxyalcoylée, il équivaut à une molécule d'eau et deux molécules d'oxyde d'éthylène; de même, le tripropylèneglycol correspond à une molécule d'eau et trois molécules d'oxyde de propylène, etc. Dans certains cas, un oxyde de poyalcoylène supérieur est employé comme matière première, par exemple le polypropylène-glycol 1025. Le\_nombre\_indique\_le\_poids\_moléculaire\_du\_glycol qui est le produit de la réaction d'une molécule d'eau avec le nombre de molécules d'oxyde de propylène nécessaire pour obtenir un polypropylèneglycol du poids moléculaire indiqué.

Le dérivé hydroxyalcoylé de l'eau employé comme agent désencrant dans cette invention comprend les composés représentés par la formule :

$$O = \left[ (AO)_{a} H \right]_{2}$$

dans laquelle A est le radical dérivé de l'oxyde d'alcoylène, par exemple l'oxyde d'éthylène, l'oxyde de propylène, l'oxyde de butylène, etc., et n'est le nombre de molécules d'oxyde d'alcoylène ajoutées, de 1 à 200 ou plus, par exemple de 4 à 150, mais de préférence 15 à 90. Pour parfaire la brillance optimale désirée du papier désencré, « l'eau hydroxyalcoylée » doit contenir au moins 10 mol d'oxyde d'alcoylène, par exemple de 10 à 1 000 mol, mais de préférence 20 à 500 mol. Ainsi, de préférence, le dérivé hydroxyalcoylé de l'eau devra avoir un poids moléculaire d'au moins 1 000, et plus avantageusement de 1.500. Cependant, le nombre de molécules optimal variera avec la nature de l'oxyde d'alcoylène employé.

Le phénol hydroxyalcoylé employé, dans cette invention, comme agent désencrant comprend les composés phénoliques hydroxyalcoylés, tels que ceux représentés par la formule :

dans laquelle Q est un radical aromatique, R" est un groupement hydrocarboné ayant par exemple de 1 à 30 atomes de carbone ou plus, tels que 4 à 20 atomes de carbone, mais de préférence de 6 à 14 atomes de carbone; A est le radical dérivé de l'oxyde d'alcovlène, par exemple l'oxyde d'éthylène, l'oxyde de propylène, l'oxyde de butylène, etc., w est un nombre de 0 à 5, par exemple 1 à 3, mais de préférence 1 à 2, et n est le nombre de molécules d'oxyde d'alcoylène ajoutées tel que 1 à 200 ou plus, par exemple 4 à 150, mais de préférence 15 à 90. Le nombre optimal de molécules d'oxyde d'alcoylène ajoutées dépendra du phénol particulier employé comme matière première, du type ou des types d'oxydes d'alcoylène ajoutés, de l'ordre d'introduction des oxydes d'alcoylène, etc.

Cependant, pour parfaire la brillance désirée dans le papier désencré, le phénol hydroxyalcoylé devra contenir au moins 40 % en poids, par exemple 40 à 98 %, et de préférence 50 à 98 % avec un optimum de 70 à 90 %, d'oxyde d'alcoylène.

Ainsi, le phénol lui-même peut être hydroxyalcoylé aussi bien qu'un phénol substitué par une chaîne hydrocarbonée, par exemple un phénol alcovlé contenant, attaché sur le noyau 1 à 5 groupes alcoyl tels que méthyl, éthyl, propyl, butyl, pentyl, hexyl, heptyl, octyl, nonyl, décyl, dodécyl, tridécyl, tétradécyl, pentadécyl, hexadécyl, heptadécyl, octadécyl, etc., comprenant leurs analogues insaturés tels que le pentadécényl, etc., que par des groupes cycloaliphatiques tels que le cyclohexyl, et des groupes aromatiques tels que le phényl, etc. En outre, le groupe alcoyl peut contenir d'autres éléments en dehors du carbone et de l'hydrogène par exemple, l'oxygène sous forme de groupe alcoyloxy par exemple, etc. Le terme « composé phénolique aromatique » comprend aussi les composés phénoliques possédant une structure à plusieurs noyaux condensés, tels que les radicaux naphtyl, par exemple

aussi bien que ceux dxérivés d'un bisphénol de formule

dans laquelle R" et R" sont un hydrogène ou un alcoyl, etc. D'autres composés phénoliques aromatiques hydroxyalcoylés peuvent être employés.

Dans certains cas, il est avantageux de faire réagir l'alcool, le phénol ou l'eau avec les oxydes d'alcoylène de façon désordonnée afin de former un copolymère de hasard sur la chaîne hydroxyalcoylé par exemple la chaîne (OA), OH peut être AABAABBABABBBA, ou les oxydes d'alcoylène peuvent réagir de façon alternative pour former des copolymères en bloc sur la chaîne, par exemple BBBBAAAABBBBBAAAA ou BBBBAAACCCA AAABBBB, dans lesquels A est l'unité dérivée d'un oxyde d'alcoylène, par exemple l'oxyde d'éthylène; B est l'unité dérivée d'un second oxyde d'alcoylène, par exemple l'oxyde de propylène et C est l'unité dérivée d'un troisième oxyde d'alcoylène, par exemple l'oxyde de butylène, etc. Ainsi, ces composés comprennent des bis- et ter-polymères ou des copolymères supérieurs polymérisés au hasard ou en bloc ou dans de nombreuses variations

d'additions successives.

Ainsi, - $(OA)_n$ - dans la formule précédente peut être décrit - $A_nB_bC_e$ - ou tout autre de leur variante dans lequel a, b et c représentent zéro ou un nombre, à condition qu'au moins l'un d'eux soit supérieur à zéro.

En général, le procédé de la présente invention est réalisé par traitement du papier imprimé, qui de préférence a été trié, nettoyé, et trempé avec une solution aqueuse contenant une faible quantité de l'agent désencrant hydroxyalcoylé. En pratique, le papier de rebut à traiter est, de préférence, réduit en morceaux relativement petits par passage du papier de récupération à travers un broyeur usuel. La taille exacte des morceaux importe peu, il est seulement prudent de diviser le papier de rebut afin d'éviter une épaisse masse volumineuse qui pourrait endommager le fouloir avec lequel on traite le papier de récupération et d'exposer le papier encré à un contact intime avec solution aqueuse.

Après que le papier a été déchiqueté, on l'introduit dans la solution aqueuse dans un appareil agitateur en quantité suffisante pour fournir une suspension dans laquelle le fouloir puisse manœuvrer de manière satisfaisante. En pratique, on emploie une suspension d'environ un à 10 % en poids ou plus de solide, approximativement, mais de préférence d'environ de 2 à 5 % avec un optimum d'environ 2,5 à 4 %.

La masse dans le fouloir circule autour du batteur et est soumise à l'action des pales du fouloir jusqu'à ce que les grandes/particules de papier ou de pulpe, appelées parties brillantes aient pratiquement disparu de la masse. Le temps exigé par cette opération varie avec l'appareillage particulier employé. Une agitation plus poussée provoque un excès de menues fibres qui peuvent être indésirables dans la préparation du papier. Le temps d'agitation varie avec le système particulier et avec l'appareillage employés, mais d'ordinaire, au laboratoire, le brassage de la masse se poursuit durant un laps de temps de l'ordre d'une demià trois minutes, ou plus, par exemple durant une à deux minutes environ avec un optimum d'environ une minute à une minute et demie ou jusqu'à ce que la fibre soit complètement exempte d'encre et de tout autre corps étranger présent. Cependant, dans l'usine, ces temps varient en fonction du matériel, dépendant de l'efficacité de l'appareil employé.

Après achèvement du brassage, la masse est retirée du fouloir et l'excès de liquide est séparé de la fibre qui est lavée ensuite si on le désire. La séparation et le traitement des fibres peuvent être, par exemple, avantageusement accomplis par passage de la masse directement du fouloir à un filtre continu du type Olivier. Dans ce type de filtre, un tambour perforé tourne dans un récipient contenant la suspension et par action d'une pression réduite ou par aspiration le liquide est expulsé par les trous laissant une couche de fibre sur la surface du tambour, au travers de laquelle se font les filtrations suivantes. Pendant la rotation du tambour, la couche de fibre sur sa surface peut être soumise à des pulvérisations d'eau ou de solutions aqueuses d'agent désencrant. La chaleur comme la pression réduite peut être utilisée pour éliminer d'eau. D'autres types d'appareil peuvent également être utilisés.

Après séparation et lavage, la fibre est envoyée dans un coffre de stockage pour l'emploi dans la fabrication du papier où elle est mise en suspension dans l'eau et passée à travers un tambour ou un tamis pour former des lambeaux ou des nappes de pulpe. Bien que le procédé précédent ait pour résultat la production d'une fibre blanche, dans certains cas, on peut, si on le désire. soumettre la fibre récupérée à une opération de blanchiment; dans ce cas, il est avantageux de faire passer la fibre du filtre continu à un réservoir où la fibre est soumise à l'action d'agent de blanchiment, par exemple à un décolorant chloré à 1 %, après quoi la fibre blanchie est soigneusement lavée à l'eau. Ce lavage peut aussi être effectué avantageusement par l'utilisation de filtre continu du type Oliver bien que d'autres moyens conventionnels puissent aussi être employés.

Le procédé peut être également réalisé en continu, par exemple en éliminant l'encre du milieu aqueux, par tout moyen convenable, filtration, sédimentation et décantation, flottation, etc. Par exemple et leurs combinaisons, et en réutilisant ensuite le milieu aqueux désencrant pour désencrer un supplément de papier. Autrement dit, le milieu aqueux désencrant est séparé de la pulpe de papier, débarrassé de l'encre et de toute autre matière indésirable et réutilisé pour traiter du papier de récupération supplémentaire. La réutilisation du milieu désencrant peut s'effectuer en discontinu ou en continu.

Pour des raisons économiques, on préfère réaliser le procédé à la température ambiante approximativement. En outre, en maintenant la température à la température ambiante environ on obtient une meilleure couleur du produit. Bien que le procédé puisse être réalisé à des températures inférieures ou supérieures à la température ambiante, telles que 0 à 50 °C environ ou plus, si on le désire, on préfère pour des raisons d'économie et de couleur, réaliser le procédé à une température ambiante environ et de préférence à une température qui ne dépasse pas 50 °C environ.

Les agents désencrants sont estimés en préparant des solutions aqueuses du composé désencrant utilisables en concentrations de 1,7, 0,33/ou 0,033 %

en volume. A 300 ml de chacune de ces solutions. on ajoute 10 g de papier journal sec haché. La réduction en pulpe est effectuée dans un mélangeur Waring. La pâte formée est ensuite filtrée à travers un tamis. Cette nappe ainsi formée est de nouveau réduite en pulpe dans environ 300 ml d'eau et filtrée à travers un entonnoir Buckner dans lequel l'eau est entraînée par aspiration. On mesure ensuite la brillance G.E. de cette nappe. La brillance G.E. de la pâte à papier sans agent désencrant est d'environ 38.5 et ses limites atteignent environ 53,5. Les résultats sont présentés dans le tableau I suivant. Dans ce tableau. « PRO » indique l'oxyde de propylène. EtO" l'oxyde d'éthylène et « BuO », l'oxyde de butylène. Dans le tableau 1, les chiffres romains indiquent l'ordre d'introduction des oxydes : première addition I. seconde addition II, troisième III. Quand des mélanges d'oxydes sont employés les rapports sont les rapports moléculaires.

### (Voir Tableaux pages suivantes.)

Dans les exemples 1C à 41C, décrits dans le tableau II suivant, le nonylphénol réagit d'abord avec l'oxyde d'éthylène pour donner un produit contenant le nombre de molécules indiqué dans le tableau II.

Une partie de ce produit est éliminée du mélange réactionnel et la partie restante réagit ensuite avec l'oxyde de propylène ainsi qu'il est montré dans le tableau II. Le nonyphénol hydroxyéthylène (A) aussi bien que le nonylphénol hydroxyéthylé et hydroxypropylé (B) sont ensuite analysés pour déterminer leurs propriétés désencrantes selon le procédé ci-dessus en employant la filtration à une concentration de 0.033 %. La brillance du papier désencré traité avec les composés respectifs est indiquée dans le tableau II suivant (page 12).

Les exemples ci-dessus ont été effectués à des concentrations très faibles d'agents désencrants ce qui indique que leur utilisation est économique. Par augmentation de la concentration de 0,06 à 0,1 % le pouvoir désencrant de l'agent est accru au point de donner une brillance G.E. de 3 à 5 degrés plus élevée.

Dans les tableaux I et II ci-dessus, on note que la filtration est employée. Quand on emploie la flottation au lieu de la filtration en utilisant le même composé, un accroissement de brillance G.E. de 4 à 7 points est obtenu par rapport au procédé de filtration. En outre, une moindre quantité d'agent désencrant est aussi efficace, ou plus efficace, dans le procédé par flottation que dans le procédé par filtration.

Dans une mise en œuvre préférée, du procédé de l'invention, l'encre est éliminée du système par flottation. Des particules d'encre dans ce système sont susceptibles de former une écume surnageante dans un appareillage usuel, la technique spécifique

TABLEAU I

1ABLEAU 1	,		
Exemples	Mol. d'oxyde d'alcoylène ajoutées par mol. d'alcopi	0,033 % Brillance G. E.	
	PrO EtO	Drinance C. S.	
Alcool lawylique  1	3.0 - 3.0 - 6.2 - 8.0 - 8.9 1.0 2.33 1.0 8.04	43.4 44.9 45.0 46.4 47.2 48.5 46.6	
89		45.9 48.4 45.5 45.5 47.1	
Méthozy tripropylèneglycol  13	3.37 3.73 4.09	44.2 43.5 46.2	
16	4.83 14.07 4.83 18.9	45.4 45.8 44.7 42.8 41.0 42.4 42.9	
22. 23. 24. 25.	4.83 23.4 4.83 28.1 4.83 32.9 4.83 42.1 4.83 46.6	42.8 42.2 42.2 46.6	
Tridécanol	3.0   18.18	45.4 46.4	
228	3.0 36.4 3.0 40.9 -3.0 45.4	45.3 47.7 45.9 46.5	
33	3.95 22.78 3.95 27.3 3.95 31.8 3.95 36.4 3.95 40.9	45.1 45.8 46.2 47.5 46.4 47.4	
n-Butanol	3.95 45.4	45.3	
### ##################################	37.5 5.79 37.5 19.7 37.5 28.1	44.3 46.8 48.6	
Alcool furfurylique	1 - 1 1.0	1 45.2	
43	.,	42.5 42.5 42.5 44.4 44.9	

TABLEAU I (suite et fin)

Exemple	· ·	Mol. d'oxyde d'alcoylène ajoutées par mol. d'alcool			
	PrO	. EtO	Brillance G. E.		
	lcool polyvinylique	_			
48		44.7	42.6 45.7		
49		14.0 24.6	45.7 47.6		
50		,	49.8		
51		33.8			
	en 40)				
	an 60)				
55 Monooléate — (Twee	en 80)		48.0		

## TABLEAU II

	Matière de base	EtO PrO		BuO	Autres	Brillance à		
Exemple	Matière de base		Pro	BuO	oxydes	1,7 %	0,33 %	0,33 %
1A	Triethylène glycol  ""  ""  ""  ""  ""  ""  ""  ""  ""	24.6 (III) 30.2 / 36.2 / 39.1 / 37.6 / 40.6 / 17.4 / 47.8 / 54.7 / 61.4 // 68.3 //	37.6 .4 47.9 .4 53.1 .4 64.7 .4 70.0 .4 77.7 .4 .4 .4	10.5 (I)			45.6 46.9 46.3 46.3 48.0 - 43.7 44.8 - 45.0 46.6	43.5 43.3 44.0 44.2 42.6 42.8 42.3 - 45.8 45.0 46.3
12A	" " Dipropylène glycol	74.1 7 75 2 4 52.1 (II)	37.9 (I)	.: Y #	PrO		46.6 43.2 43.4	46.3
15A	,,				42.1 (III) PrO: EtO (2.26:1.0)		44.1	
16A	ø				101.4 PrO: EtO (0.758:1.0)			46.0
17A		24.8(II)			150.27 PrO: EtO			46.2
18A	II.	26.69 (II)			(4.43:1.0) 43.3(I) PrO: EtO (4.43:1.0)			46.1
19A	u	17.6 (II)			46.69(I) PrO:EtO (4.43:1.0			42.7
20A	,	31.71 (П)			123.38 (I) PrO: EtO (3.04:1.0)			46.7
21A	ø	42.39 (II)			56.61 (I) PrO: EtO (3.04:1.0)			45.8
22A	ø		11.13 (II)	İ	99.93 (I) PrO: EtO (0.758:1.0)	ļ		44.4
23A	u		7.32 (II)		47.97 (I) PrO: EtO (0.758:1.0) 85.22 (I)			46.0

TABLEAU II (suite)

Francis	Matière de base	EtO	Pro	,	Bu(	Aut	res		Brillance	à
Exemple	Warters go Dase				Du(	oxy	des	1,7 %	0,38 %	0,33 %
				. ]						
24A	HgO	2.39 (II)				P	•		40.1	
25A 26A	<i>"</i>	21.6 (II) 86.36 (II)						40.2 44.4	44.7	42.3
	Polypropylène glycol 1025	16.0				ł		40.4	46.2	45.2
28A	H <sub>a</sub> O	6.81 (II) 18.0 (II)		(I) (I)				40.4 40.9	43.0	
30A	Dipropylène glycol	40.9 (II)		(I)				46.6	45.1 49.0	46.1
31A	H <sub>2</sub> O	22.5 (II) 9.94 (II)		(I) (I)				42.9	40.0	46.2
33A	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	17.04 (II) 26.51 (II)						46.2 42.2	46.8	44.3
35A	<i>"</i>	39.77 (II)	30.17	(I)				44.6	45.9	
36A	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	69.60 (II) 159.09(II)						44.3 42.2	48.2	47.6
38A	Dipropylène glycol	46.3 (II)	31.3	(I)		1		<b>-</b>	48.2	45.7
39A	Polypropylène glycol 2025	103.0 (II) 33.2 (II)	31.3	(I)					46.6 46.5	45.3 45.3
41A	H₂O	46.59 (II)	35.34	(I)				44.8	49.3	47.2
42A	Dipropylène glycol	108.71 (II) 22.1 (II)		(I)				42.8	50.1	46.2
44A	, ,	34.09 (II)	36.8 36.8	(T)			į	44.0 45.6	49.8 49.8	46.5 48.0
45A	at at	250.57 (II)	36.8	(I)				43.0	50.0	47.7
47A	,r p	52.5 (II) 121.4 (II)	37.4	(I)					49.1 46.4	45.2 46.4
49A	u	209.0(II)		(i)					46.1	45.1
50A	Polypropylène glycol 4000 "	25.4 29.1								43.1 44.8
52A	ø	42.7		İ		1			45.5	45.2
53A	_	84.5 23.5 (II)	69.01	ام					46.5	46.5 44.1
55A	ø	40.0 (II)	69.0	<b>(I)</b>					40.4	45.9
56A 57A	" Polypropylène glycol 2025	62.4 (II) 96.8 (II)	69.0 50.7	(I)					48.4 47.6	46.6 45.7
58A	<i>II</i>	117.5 (II)	50.7 97.5	<u>(i)</u>					48.2 48.2	46.5 45.8
59A		96.5 (II)		(I)					47.4	45.8
61A		94.0 (II) 105.8 (II)							47.2 46.9	45.7 46.2
02A	•	100.0 (11)	11	(7)					2017	
	<b>7</b> 1-				BtO mol.	вто		Bril	lance à	
	Exemple			-	moi. hénol-	B10	1,7-	%— -0,3	33-%-	0,33-%-
						%				
		Cyclohex	vlohéno	ol.						
1B					.2	64.3		- 1	1	43.2
2B					.6 .0	65.6 66.6		- 1	1	43.4 44.4
					.4	67.7				45.6
5B	•••••	• • • • • • • • •	••••	8	.8	68.8		-	1	43.02
·		Octylpi	hénol							
					.15	52.5		J		41.6
					.28	53.0 54.6				42.3 42.8
9B				6	.04	56.3				41.1 46.1
				_	.37	66.7 67.0				46.3
•	•		-		1			1		

TABLEAU II (suite)

Page-1-	Moi. EtO par mol.	ЕТО		Brillance à	
Exemple	de phénoi		1,7 %	0,833 %	0,33 %
		%		I -	-
Octylphénol (suite	et fin)				
12B	12.5	72.8	]	47.7	45.6
13B	16.0	77.4		47.1	46.0
14B	20.0 30	81.0 86.5		47.6 46.5	46.2 44.4
		00.0	ı	1 20.0	
Dioctylphénoi 16B	2.89	28.6	, .	1	37.3
17B	3.62	33.4	1		38.5
18B	4.34	37.5	1		39.7
19B	5.06	41.2		i	40.1
20B	5.78	44.5		1	42.7 44.3
21B	6.4 7.23	47.0 50.0			44.3
22B	8.46	54.0			45.4
Nonylphénol			•	. '	•
24B	į 1.3 <sub>l</sub>	20.6	42.1	i	l
25B	2.0	28.6	]		41.6
26B	3.0	37.5		47.0	38.6
27B	3.77	43.0 45.1		47.8	42.05
28B	5.0	45.1 50.0			40.6
30B	5.64	53.0	46.9	48.0	43.0
31B	6.0	54.5			40.9
32B	7.0	58.3			
33B	8.52	63.0	49.2	48.3	47.4
34B	10.0 11.0	66.6 68.8			42.2 45.07
36B	12.2	71.0	49.6	47.4	47.7
37B	13.5	73.0	49.0	46.4	48.2
38B	28.3	85.0	49.5	48.3	46.9
39B	30.0	85.6			45.4
40B41B	35.0 36.6	87.5 88.0	47.0	48.1	48.3 48.7
42B	40.0	89.0	31.0	30.1	46.9
43B	45.0	90.0			46.02
44B	50.0	91.0			46.6
45B	55.2	91.7			46.6
46B	60.0 65.0	92.3 92.9			46.9 46.8
48B	70.0	93.4			46.8
49B,	75.0	93.7		<u> </u>	_45.6_
50B	161.5	97.0	43.7	46.6	47.2
51B	•	99.0	46.9	46.8	
Dinonylphénoi		00.4			20.0
52B53B	2.0 4.0	20.6 33.7		[ ]	38.8 38.8
54B	4.72	37.5		<u> </u>	43.7
55B	6.0	43.3		1	39.9
56B	7.86	50.0		]	39.7
57B	8.0	50.4			40.6 41.8
58B	8.6 9.4	52.2 54.5			41.8
60B	9.98	55.9			43.3
61B	10.0	56.0			43.0
62B	10.3	56.7		[	44.0
63В	10.8	57.9		1	43.5
54B	11.5	59.4			44.1
65B	12.0	60.5			45.9
66B	12.3	61.0		1	45.7

TABLEAU I (suite et fin)

	Mol. EtO		Brillance à			
Exemple	par mol. de phénol	EtO	1,7 %	0,333 %	0,33 %	
		%				
Dinonylphénol (suite	et fin)					
67B	13.7	63.5	ı	1	45.1	
68B	14.0	64.0			47.0	
69B	15.5	66.4	İ		46.1	
70B	16.0 17.5	67.0 69.0	ŀ		46.6 46.3	
72B	17.9	69.4	ļ	l	47.4	
73B	18.0	69.6			47.4	
74B	19.1	70.8			45.2	
75B	20.0 20.7	71.7			44.7 44.5	
77B	21.6	72.5 73.4		i	47.6	
78B	21.9	73.6			48.3	
79B	22.3	74.0		1	45.7	
80B	23.9	75.4		1	45.9	
81B 82B	25.0 30.0	76.1 79.2		1	44.5 47.6	
83B	31.4	80.0		1	46.9	
84B	35.0	81.6			48.0	
85B	39.3	83.6			47.2	
86B	41.6 45.0	84.1 85.0			46.8 46.1	
88B	50.0	86.4			46.4	
89B	55.6	87.6			47.9	
90B	60.2	88.5			46.5	
918	65.0	89.0		!	48.5	
92B	70.0 75.0	89.9 90.4			58.5 47.9	
Dodécylphénoi		,,,,,				
94B	1.0	16.8	ŀ	i	38.6	
95B	2.0	25.2			38.4	
96B 97B	15.7 30.0	72.5 83.4			48.3 49.3	
98B	35.0	85.5		;	49.0	
99B	40.7	87.4			48.1	
100B	45.0	88.3			48.9	
101B 102B	50.0 55.0	89.4 90.2			47.4 48.4	
103B	60.0	90.7			48.1	
104B	65.0	91.5			48.1	
105B	70.0	92.1		l	47.8	
Didodécylphéno						
106B 107B	6.0	38.0			38.5	
107B	12.0 14.0	55.3 59.0			43.0 43.8	
109В	16.0	62.1			45.0	
110B	18.0	64.7			45.9	
111B	20.0	67.2	1		43.3	
112B	22.9 25.0	70.0 71.4			47.3 44.8	
114B	30.1	76.9			46.3	
115B	35.0	78.1			45.8	
116B	40.1	80.5			44.4	
117B	44.9 50.0	82.0 83.6			43.2 45.0	
119B	55.1	85.2			43.6	
120B	60.3	86.1			43.7	
121B	65.1	87.1			44.4	
122B	70.0	87.6			45.9	

TABLEAU II

Nonylphénol hydroxyalcoyle

Exemple									
Exemple   Mol. Eto   Eto   Brillance   Exemple   ajoutest phydroxy   Eto   Pro   Brillance   Brillance   Exemple   ajoutest phydroxy   Eto   Pro   Brillance   Exemple   ajoutest phydroxy   Exemple   Exemple   ajoutest phydroxy   Exemple   Exemp			A	ľ		B		'	
Exemple   Mol. Eto   Eto   Brillance   Exemple   ajoutest phydroxy   Eto   Pro   Brillance   Brillance   Exemple   ajoutest phydroxy   Eto   Pro   Brillance   Exemple   ajoutest phydroxy   Exemple   Exemple   ajoutest phydroxy   Exemple   Exemp		ŗ				Mol de PrO			!
1C	<b>7</b> 1-	Mail EtO	Not RtO	Brillance	Exemple	ajoutées	Et0	PrO	Brillance
1C	Exemple	Mil. Etc	EtO	21.2	-				! !
1C									ı
1C         11.0         68.8         45.07         1a.         0         77.0         10.1         47.0           2C         30.0         85.6         45.4         2a.         3.0         77.0         10.1         47.0           3C         30.0         85.6         45.4         3a.         6.0         70.0         18.3         48.0           4C         30.0         85.6         45.4         4a.         9.0         64.0         25.3         45.8           5C         30.0         85.6         45.4         5a.         112.0         59.1         31.2         46.5           5C         35.0         87.5         48.3         6a.         30.0         79.6         9.0         45.4           6C         35.0         87.5         48.3         7a.         6.0         73.0         16.4         45.9           8C         35.0         87.5         48.3         7a.         6.0         73.0         16.4         45.2         84.2           8C         35.0         87.5         48.3         9a.         12.0         62.7         28.4         41.1           9C         35.0         87.5         48.3									
10			%				°6	°•	
2C         30.0         85.6         45.4         2a         3.0         77.0         10.1         47.0           3C         30.0         85.6         45.4         3a         6.0         70.0         18.3         48.0           4C         30.0         85.6         45.4         4a         9.0         64.0         25.3         45.8           5C         30.0         85.6         45.4         5a         112.0         59.1         31.2         46.5           6C         35.0         87.5         48.3         6a         9.0         67.4         42.8         46.9           8C         35.0         87.5         48.3         7a         66.0         73.0         16.4         45.2           8C         35.0         87.5         48.3         7a         9.0         67.4         22.8         45.2           8C         35.0         87.5         48.3         3a         112.0         62.7         28.4         41.1           10C         40.0         89.0         46.9         11a         6.0         75.5         14.9         47.9           12C         40.0         89.0         46.9         12a	10	11 0	68.8	45.07	la	0			
3C         30.0         85.6         45.4         3a         6.0         70.0         18.3         48.0           4C         30.0         85.6         45.4         4a         9.0         64.0         25.3         45.8           5C         30.0         85.6         45.4         5a         12.0         59.1         31.2         46.5           6C         35.0         87.5         48.3         6a         3.0         79.6         9.0         16.4         45.9           7C         35.0         87.5         48.3         8a         9.0         67.4         22.8         45.2           8C         35.0         87.5         48.3         8a         9.0         67.4         22.8         45.2           9C         35.0         87.5         48.3         9a         12.0         62.7         28.4         41.1           9C         35.0         87.5         48.3         9a         12.0         62.7         28.4         41.1           9C         35.0         87.5         48.3         9a         12.0         62.7         28.4         41.1           10C         40.0         89.0         46.9         12a		1				3.0	77.0	10.1	47.0
3C         30.0         85.6         45.4         4a         9.0         64.0         25.3         45.8           5C         30.0         85.6         45.4         5a         12.0         59.1         31.2         46.5           5C         35.0         87.5         48.3         6a         3.0         79.6         9.0         45.4           7C         35.0         87.5         48.3         7a         60.0         73.0         16.4         45.9           8C         35.0         87.5         48.3         8a         9.0         66.4         422.8         45.2           9C         35.0         87.5         48.3         8a         9.0         66.4         22.7         28.4         41.1           10C         40.0         89.0         46.9         10a         3.0         81.7         8.0         46.4           11C         40.0         89.0         46.9         12a         9.0         70.3         20.8         48.0           13C         45.0         90.0         46.09         12a         9.0         70.3         20.8         48.0           13C         45.0         90.0         46.02         <			-			6.0	70.0	18.3	
SC         30.0         85.6         45.4         5a         12.0         59.1         31.2         46.5           6C         35.0         87.5         48.3         6a         3.0         79.6         9.0         45.4           7C         35.0         87.5         48.3         8a         9.0         6c.7         42.8         45.2           8C         35.0         87.5         48.3         9a         12.0         6c.7         28.4         41.1           9C         35.0         87.5         48.3         9a         12.0         6c.7         28.4         41.1           10C         40.0         89.0         46.9         10a         3.0         81.7         8.0         46.4           11C         40.0         89.0         46.9         11a         6.0         75.5         11.9         47.9           12C         40.0         89.0         46.9         12a         9.0         70.3         20.0         46.4           13C         45.0         90.0         46.02         15a         6.0         77.5         11.9         47.7           14C         45.0         90.0         45.02         16a						9.0	64.0	25.3	45.8
6C         35.0         87.5         48.3         6a         3.0         79.6         9.0         45.4           7C         35.0         87.5         48.3         7a         6.0         73.0         16.4         45.9           8C         35.0         87.5         48.3         8a         9.0         67.4         22.8         45.2           9C         35.0         87.5         48.3         9a         12.0         62.7         28.4         41.1           10C         40.0         89.0         46.9         10a         3.0         81.7         8.0         46.4           11C         40.0         89.0         46.9         11a         6.0         75.5         11.9         47.9           12C         40.0         89.0         46.9         12a         9.0         70.3         32.8         48.0           13C         40.0         89.0         46.9         12a         9.0         70.3         32.8         48.0           13C         45.0         90.0         46.6         12a         90.0         77.6         13.6         47.7           15C         45.0         90.0         45.02         17a							59.1	31.2	46.5
OC         35.0         87.5         48.3         7a.         6.0         73.0         16.4         45.9           8C         35.0         87.5         48.3         8a.         9.0         67.4         22.8         45.2           9C         35.0         87.5         48.3         9a.         12.0         62.7         28.4         41.1           10C         40.0         89.0         46.9         11a.         6.0         75.5         11.9         47.9           11C         40.0         89.0         46.9         11a.         6.0         75.5         11.9         47.9           12C         40.0         89.0         46.9         13a.         12.0         65.9         26.0         46.4           13C         45.0         90.0         46.02         14a.         3.0         83.4         7.3         47.4           16C         45.0         90.0         45.02         16a.         3.0         83.4         7.3         47.4           16C         45.0         90.0         45.02         16a.         9.0         77.6         13.6         47.4         4.4           16C         45.0         90.0         45.02					1	3.0	79.6	9.0	45.4
8C							73.0	16.4	45.9
8C         35.0         87.5         48.3         9a         12.0         62.7         28.4         41.1           10C         40.0         89.0         46.9         10a         3.0         81.7         8.0         46.4           11C         40.0         89.0         46.9         11a         6.0         75.5         14.9         47.9           12C         40.0         89.0         46.9         12a         9.0         70.3         20.8         48.0           13C         40.0         89.0         46.9         13a         12.0         65.9         26.0         46.4           14C         45.0         90.0         46.02         14a         3.0         83.4         7.3         47.7           16C         45.0         90.0         45.02         16a         9.0         72.6         19.1         45.7           17C         45.0         90.0         45.02         17a         12.0         68.5         24.0         46.8           18C         50.0         91.0         46.6         19a         6.0         79.5         12.5         46.9           19C         50.0         91.0         46.6         19a					1		67.4	22.8	45.2
10C			-					28.4	41.1
10C						1		8.0	46.4
11C         40.0         89.0         46.9         12a         9.0         70.3         20.8         48.0           13C         40.0         89.0         46.9         13a         12.0         65.9         26.0         46.4           14C         45.0         90.0         46.02         14a         3.0         83.4         7.3         47.7           15C         45.0         90.0         45.02         16a         9.0         72.6         19.1         45.7           16C         45.0         90.0         45.02         16a         9.0         72.6         19.1         45.7           17C         45.0         90.0         45.02         17a         12.0         68.5         24.0         46.8           18C         50.0         91.0         46.6         18a         3.0         85.0         6.7         46.6           19C         50.0         91.0         46.6         20a         13.0         69.3         23.8         46.9           20C         50.0         91.0         46.6         20a         13.0         69.3         23.8         46.9           21C         50.0         91.0         46.6         22a<								14.9	47.9
12C						1 !		20.8	48.0
13C       40.0       45.0       90.0       46.02       14a       3.0       83.4       7.3       47.7         15C       45.0       90.0       46.02       15a       6.0       77.6       19.1       45.7         16C       45.0       90.0       45.02       16a       9.0       72.6       19.1       45.7         17C       45.0       90.0       45.02       16a       9.0       77.6       19.1       45.7         18C       50.0       91.0       46.6       18a       3.0       85.0       6.7       46.6         19C       50.0       91.0       46.6       19a       6.0       79.5       12.5       46.9         20C       50.0       91.0       46.6       20a       13.0       69.3       23.8       46.0         21C       50.0       91.0       46.6       20a       13.0       69.3       23.8       46.0         21C       50.0       91.0       46.6       22a       10.0       75.1       17.9       45.0         22C       55.2       91.7       46.6       22a       10.0       75.1       17.9       45.8         24C       55.2						,		26.0	46.4
14C         45.0         90.0         46.02         15a         6.0         77.6         13.6         47.4           16C         45.0         90.0         45.02         16a         9.0         72.6         19.1         45.7           17C         45.0         90.0         45.02         16a         9.0         72.6         19.1         45.7           18C         50.0         91.0         46.6         18a         3.0         85.0         6.7         46.6           19C         50.0         91.0         46.6         19a         6.0         79.5         12.5         46.9           20C         50.0         91.0         46.6         20a         13.0         69.3         23.8         46.0           21C         50.0         91.0         46.6         21a         20.0         61.4         32.4         45.0           21C         55.2         91.7         46.6         22a         10.0         75.1         17.9         45.3           23C         55.2         91.7         46.6         22a         10.0         76.6         16.8         46.9           25C         55.2         91.7         46.6         22a<				1				7.3	47.7
15C         45.0         90.0         45.02         16a         9.0         72.6         19.1         45.7           16C         45.0         90.0         45.02         17a         12.0         68.5         24.0         46.8           18C         50.0         91.0         46.6         18a         3.0         85.0         6.7         46.6           19C         50.0         91.0         46.6         19a         6.0         79.5         12.5         46.9           20C         50.0         91.0         46.6         20a         13.0         69.3         23.8         46.0           21C         50.0         91.0         46.6         21a         20.0         61.4         32.4         45.0           22C         55.2         91.7         46.6         22a         10.0         75.1         17.9         45.3           23C         55.2         91.7         46.6         23a         20.0         63.7         30.5         45.8           23C         55.2         91.7         46.6         25a         40.0         48.9         46.7         45.6           25C         55.2         91.7         46.6         25a									47.4
16C       45.0       90.0       45.02       17a       12.0       68.5       24.0       46.8         17C       45.0       90.0       45.02       17a       12.0       68.5       24.0       46.8         18C       50.0       91.0       46.6       18a       3.0       85.0       6.7       46.6         19C       50.0       91.0       46.6       19a       6.0       79.5       12.5       46.9         20C       50.0       91.0       46.6       20a       13.0       69.3       23.8       46.9         21C       50.0       91.0       46.6       21a       20.0       61.4       32.4       45.0         21C       50.0       91.7       46.6       22a       10.0       75.1       17.9       45.3         23C       55.2       91.7       46.6       23a       20.0       63.7       30.5       45.8         24C       55.2       91.7       46.6       25a       40.0       48.9       46.7       45.6         25C       55.2       91.7       46.6       25a       40.0       48.9       46.7       45.6         25C       55.2       91.7 <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <th></th> <td></td> <td></td> <td></td> <td>45.7</td>									45.7
17C         45.0         90.0         45.02         11a         3.0         85.0         6.7         46.6           18C         50.0         91.0         46.6         19a         6.0         79.5         12.5         46.9           20C         50.0         91.0         46.6         20a         13.0         69.3         23.8         46.0           21C         50.0         91.0         46.6         21a         20.0         61.4         32.4         45.0           21C         55.2         91.7         46.6         22a         10.0         75.1         17.9         45.3           23C         55.2         91.7         46.6         23a         20.0         63.7         30.5         45.8           23C         55.2         91.7         46.6         23a         20.0         63.7         30.5         45.8           24C         55.2         91.7         46.6         25a         40.0         48.9         46.7         45.6           25C         55.2         91.7         46.6         25a         40.0         48.9         46.7         45.6           26C         60.0         92.3         46.9         26a							5		46.8
18C         50.0         91.0         46.6         19a.         6.0         79.5         12.5         46.9           20C         50.0         91.0         46.6         20a.         13.0         69.3         23.8         46.0           21C         50.0         91.0         46.6         21a.         20.0         61.4         32.4         45.0           22C         55.2         91.7         46.6         22a.         10.0         75.1         17.9         45.3           23C         55.2         91.7         46.6         22a.         20.0         63.7         30.5         45.8           24C         55.2         91.7         46.6         23a.         20.0         63.7         30.5         45.8           24C         55.2         91.7         46.6         25a.         40.0         48.9         46.7         45.6           25C         55.2         91.7         46.6         25a.         40.0         48.9         46.7         45.6           26C         60.0         92.3         46.9         26a.         10.0         76.6         16.8         46.2           27C         60.0         92.3         46.9									
19C         50.0         91.0         46.6         20a         13.0         69.3         23.8         46.0           21C         50.0         91.0         46.6         21a         20.0         61.4         32.4         45.0           22C         55.2         91.7         46.6         22a         10.0         75.1         17.9         45.3           23C         55.2         91.7         46.6         23a         20.0         63.7         30.5         45.8           24C         55.2         91.7         46.6         24a         30.0         55.3         39.7         46.2           25C         55.2         91.7         46.6         25a         40.0         48.9         46.7         45.6           26C         60.0         92.3         46.9         26a         10.0         76.6         16.8         46.2           27C         60.0         92.3         46.9         28a         30.0         57.4         37.8         44.2           28C         60.0         92.3         46.9         28a         30.0         57.4         37.8         44.2           29C         60.0         92.3         46.9         2									46.9
20C         50.0         91.0         46.6         20a         20c         61.4         32.4         45.0           21C         50.0         91.0         46.6         21a         20.0         61.4         32.4         45.0           22C         55.2         91.7         46.6         22a         10.0         75.1         17.9         45.3           23C         55.2         91.7         46.6         23a         20.0         63.7         30.5         45.8           24C         55.2         91.7         46.6         24a         30.0         55.3         39.7         46.2           25C         55.2         91.7         46.6         25a         40.0         48.9         46.7         45.6           25C         55.2         91.7         46.6         25a         40.0         48.9         46.7         45.6           25C         55.2         91.7         46.6         25a         40.0         48.9         46.2           27C         60.0         92.3         46.9         27a         20.0         65.6         228.8         47.2           28C         60.0         92.3         46.9         28a         30				, <b>-</b> )		1			
21C         50.0         91.0         46.6         22a         10.0         75.1         17.9         45.8           22C         55.2         91.7         46.6         22a         10.0         75.1         17.9         45.8           23C         55.2         91.7         46.6         23a         20.0         63.7         30.5         45.8           24C         55.2         91.7         46.6         24a         30.0         55.3         39.7         46.6           25C         55.2         91.7         46.6         25a         40.0         48.9         46.7         45.6           26C         60.0         92.3         46.9         26a         10.0         76.6         16.8         46.2           27C         60.0         92.3         46.9         27a         20.0         65.6         28.8         47.2           28C         60.0         92.3         46.9         28a         30.0         57.4         37.8         44.2           29C         60.0         92.3         46.9         29a         40.0         51.0         44.8         45.5           30C         65.0         92.9         46.8         3	20C								1
22C         55.2         91.7         46.6         23a         20.0         63.7         30.5         45.8           23C         55.2         91.7         46.6         23a         20.0         63.7         30.5         45.8           24C         55.2         91.7         46.6         24a         30.0         55.3         39.7         46.2           25C         55.2         91.7         46.6         25a         40.0         48.9         46.7         45.6           26C         60.0         92.3         46.9         26a         10.0         76.6         16.8         46.2           27C         60.0         92.3         46.9         27a         20.0         65.6         28.8         47.2           28C         60.0         92.3         46.9         28a         30.0         57.4         37.8         44.2           29C         60.0         92.3         46.9         29a         40.0         51.0         44.8         45.5           30C         65.0         92.9         46.8         30a         10.0         78.1         15.8         46.8           31C         65.0         92.9         46.8         3	21C								
23C         55.2         91.7         46.6         24a.         30.0         55.3         39.7         46.2           25C         55.2         91.7         46.6         22a.         30.0         55.3         39.7         46.2           26C         60.0         92.3         46.9         26a.         10.0         76.6         16.8         46.2           27C         60.0         92.3         46.9         27a.         20.0         65.6         28.8         47.2           28C         60.0         92.3         46.9         28a.         30.0         57.4         37.8         44.2           29C         60.0         92.3         46.9         28a.         30.0         57.4         37.8         44.2           29C         60.0         92.3         46.9         28a.         30a.         10.0         78.1         15.8         46.8           30C         65.0         92.9         46.8         30a.         10.0         78.1         15.8         46.8           31C         65.0         92.9         46.8         31a.         20.0         67.4         27.4         46.1           32C         65.0         92.9						1 7111		_	
24C         55.2         91.7         46.6         24a         30.0         48.9         46.7         45.6           25C         55.2         91.7         46.6         25a         40.0         48.9         46.7         45.6           26C         60.0         92.3         46.9         27a         20.0         65.6         28.8         47.2           28C         60.0         92.3         46.9         28a         30.0         57.4         37.8         44.2           29C         60.0         92.3         46.9         29a         40.0         51.0         44.8         45.5           30C         65.0         92.9         46.8         30a         10.0         78.1         15.8         46.8           31C         65.0         92.9         46.8         31a         20.0         67.4         27.4         46.1           32C         65.0         92.9         46.8         32a         30.0         56.4         36.1         46.7           33C         65.0         92.9         46.8         33a         40.0         52.9         43.0         46.6           34C         70.0         93.4         46.8         3	23C								
25C         55.2         91.7         46.0         23a         10.0         76.6         16.8         46.2           26C         60.0         92.3         46.9         26a         10.0         76.6         16.8         47.2           27C         60.0         92.3         46.9         28a         30.0         57.4         37.8         44.2           28C         60.0         92.3         46.9         28a         30.0         57.4         37.8         44.2           29C         60.0         92.3         46.9         29a         40.0         51.0         44.8         45.5           30C         65.0         92.9         46.8         30a         10.0         78.1         15.8         46.8           31C         65.0         92.9         46.8         31a         20.0         67.4         27.4         46.1           32C         65.0         92.9         46.8         32a         30.0         56.4         36.1         46.7           33C         65.0         92.9         46.8         33a         40.0         52.9         43.0         46.6           34C         70.0         93.4         46.8         3	24C	i				1		•	
26C         60.0         92.3         46.9         27a         20.0         65.6         28.8         47.2           27C         60.0         92.3         46.9         27a         20.0         65.6         28.8         47.2           28C         60.0         92.3         46.9         28a         30.0         57.4         37.8         44.2           29C         60.0         92.3         46.9         29a         40.0         51.0         44.8         45.5           30C         65.0         92.9         46.8         30a         10.0         78.1         15.8         46.8           31C         65.0         92.9         46.8         31a         20.0         67.4         27.4         46.1           32C         65.0         92.9         46.8         32a         30.0         56.4         36.1         46.7           33C         65.0         92.9         46.8         32a         30.0         56.4         36.1         46.7           33C         65.0         92.9         46.8         32a         30.0         56.4         36.1         46.7           34C         70.0         93.4         46.8         3	25C								
27C         60.0         92.3         46.9         24a         30.0         57.4         37.8         44.2           28C         60.0         92.3         46.9         28a         30.0         57.4         37.8         44.2           29C         60.0         92.3         46.9         29a         40.0         51.0         44.8         45.5           30C         65.0         92.9         46.8         30a         10.0         78.1         15.8         46.8           31C         65.0         92.9         46.8         31a         20.0         67.4         27.4         46.1           32C         65.0         92.9         46.8         32a         30.0         56.4         36.1         46.7           33C         65.0         92.9         46.8         32a         30.0         56.4         36.1         46.7           33C         65.0         92.9         46.8         34a         15.0         74.0         20.8         46.2           34C         70.0         93.4         46.8         35a         25.0         64.9         30.5         45.0           36C         70.0         93.4         46.8         3	26C	60.0							-
28C         60.0         92.3         46.9         29a.         40.0         51.0         44.8         45.5           29C         60.0         92.3         46.9         29a.         40.0         51.0         44.8         45.5           30C         65.0         92.9         46.8         31a.         20.0         67.4         27.4         46.1           32C         65.0         92.9         46.8         32a.         30.0         56.4         36.1         46.7           33C         65.0         92.9         46.8         33a.         40.0         52.9         43.0         46.6           34C         70.0         93.4         46.8         35a.         25.0         64.9         30.5         45.0           36C         70.0         93.4         46.8         35a.         25.0         64.9         30.5         45.0           37C         70.0         93.4         46.8         36a.         350.0         57.8         38.2         44.8           37C         70.0         93.7         45.6         38a.         10.0         80.5         14.1         46.8           38C         75.0         93.7         45.6	27C								
29C         60.0         92.3         46.9         29a.         10.0         78.1         15.8         46.8           30C         65.0         92.9         46.8         30a.         10.0         78.1         15.8         46.8           31C         65.0         92.9         46.8         31a.         20.0         67.4         27.4         46.1           32C         65.0         92.9         46.8         32a.         30.0         56.4         36.1         46.7           33C         65.0         92.9         46.8         33a.         40.0         52.9         43.0         46.6           34C         70.0         93.4         46.8         34a.         15.0         74.0         20.8         46.2           35C         70.0         93.4         46.8         35a.         25.0         64.9         30.5         45.0           36C         70.0         93.4         46.8         36a.         35.0         57.8         38.2         44.8           37C         70.0         93.4         46.8         37a.         50.0         49.7         46.8         43.8           38C         75.0         93.7         45.6		1				1 -			
30C         65.0         92.9         46.8         31a.         20.0         67.4         27.4         46.1           31C         65.0         92.9         46.8         31a.         20.0         67.4         27.4         46.1           32C         65.0         92.9         46.8         32a.         30.0         56.4         36.1         46.7           33C         65.0         92.9         46.8         33a.         40.0         52.9         43.0         46.6           34C         70.0         93.4         46.8         34a.         15.0         74.0         20.8         46.2           35C         70.0         93.4         46.8         35a.         25.0         64.9         30.5         45.0           36C         70.0         93.4         46.8         36a.         35.0         57.8         38.2         44.8           37C         70.0         93.4         46.8         37a.         50.0         49.7         46.8         43.8           38C         75.0         93.7         45.6         38a.         10.0         80.5         14.1         46.3           39C         75.0         93.7         45.6	29C		1	4		1			
31C         65.0         92.9         46.8         32a.         30.0         56.4         36.1         46.7           32C         65.0         92.9         46.8         32a.         30.0         56.4         36.1         46.7           33C         65.0         92.9         46.8         33a.         40.0         52.9         43.0         46.6           34C         70.0         93.4         46.8         34a.         15.0         74.0         20.8         46.2           35C         70.0         93.4         46.8         35a.         25.0         64.9         30.5         45.0           36C         70.0         93.4         46.8         36a.         35.0         57.8         38.2         244.8           37C         70.0         93.4         46.8         37a.         50.0         49.7         46.8         43.8           38C         75.0         93.7         45.6         38a.         10.0         80.5         14.1         46.3           39C         75.0         93.7         45.6         40a.         30.0         62.7         33.1         46.0           40C         75.0         93.7         45.6			_	, -					
32C         65.0         92.9         46.8         32a.         30.0         50.4         46.6           33C         65.0         92.9         46.8         33a.         40.0         52.9         43.0         46.6           34C         70.0         93.4         46.8         34a.         15.0         74.0         20.8         46.2           35C         70.0         93.4         46.8         35a.         25.0         64.9         30.5         45.0           36C         70.0         93.4         46.8         36a.         35.0         57.8         38.2         44.8           37C         70.0         93.4         46.8         37a.         50.0         49.7         46.8         43.8           38C         75.0         93.7         45.6         38a.         10.0         80.5         14.1         46.3           39C         75.0         93.7         45.6         39a.         20.0         70.5         24.8         45.0           40C         75.0         93.7         45.6         40a.         30.0         62.7         33.1         46.0           40C         75.0         93.7         45.6         40a.									
33C         65.0         92.9         46.8         33a.         15.0         74.0         20.8         46.2           34C         70.0         93.4         46.8         34a.         15.0         74.0         20.8         45.0           35C         70.0         93.4         46.8         35a.         25.0         64.9         30.5         45.0           36C         70.0         93.4         46.8         36a.         35.0         57.8         38.2         44.8           37C         70.0         93.4         46.8         37a.         50.0         49.7         46.8         43.8           38C         75.0         93.7         45.6         38a.         10.0         80.5         14.1         46.3           39C         75.0         93.7         45.6         39a.         20.0         70.5         24.8         45.0           40C         75.0         93.7         45.6         40a.         30.0         62.7         33.1         46.0           40C         75.0         93.7         45.6         40a.         30.0         62.7         33.1         46.0	32C			1 ' '		1			1
34C     70.0     93.4     46.8     35a.     25.0     64.9     30.5     45.0       35C     70.0     93.4     46.8     35a.     25.0     64.9     30.5     45.0       36C     70.0     93.4     46.8     36a.     35.0     57.8     38.2     44.8       37C     70.0     93.4     46.8     37a.     50.0     49.7     46.8     43.8       38C     75.0     93.7     45.6     38a.     10.0     80.5     14.1     46.3       39C     75.0     93.7     45.6     39a.     20.0     70.5     24.8     45.0       40C     75.0     93.7     45.6     40a.     30.0     62.7     33.1     46.0       40C     75.0     93.7     45.6     41a.     40.0     56.5     39.8     47.0	33C								
35C     70.0     93.4     46.8     35a.     35.0     57.8     38.2     44.8       36C     70.0     93.4     46.8     36a.     35.0     57.8     38.2     44.8       37C     70.0     93.4     46.8     37a.     50.0     49.7     46.8     43.8       38C     75.0     93.7     45.6     38a.     10.0     80.5     14.1     46.3       39C     75.0     93.7     45.6     39a.     20.0     70.5     24.8     45.0       40C     75.0     93.7     45.6     40a.     30.0     62.7     33.1     46.0       40C     75.0     93.7     45.6     41a.     40.0     56.5     39.8     47.0	34C					1	1		1 -
36C     70 0     93.4     46.8     37a.     50.0     49.7     46.8     43.8       37C     70.0     93.4     46.8     37a.     50.0     49.7     46.8     43.8       38C     75.0     93.7     45.6     38a.     10.0     80.5     14.1     46.3       39C     75.0     93.7     45.6     39a.     20.0     70.5     24.8     45.0       40C     75.0     93.7     45.6     40a.     30.0     62.7     33.1     46.0       40C     75.0     93.7     45.6     41a.     40.0     56.5     39.8     47.0	35C					_			
37C     70.0     93.4     40.6     3.4     10.0     80.5     14.1     46.3       38C     75.0     93.7     45.6     38a     10.0     80.5     14.1     46.3       39C     75.0     93.7     45.6     39a     20.0     70.5     24.8     45.0       40C     75.0     93.7     45.6     40a     30.0     62.7     33.1     46.0       40C     75.0     93.7     45.6     40a     30.0     56.5     39.8     47.0	36C		1			1	_		
38C     75.0     93.7     45.6     39a.     20.0     70.5     24.8     45.0       39C     75.0     93.7     45.6     40a.     30.0     62.7     33.1     46.0       40C     75.0     93.7     45.6     40a.     30.0     62.7     33.1     46.0       40C     75.0     93.7     45.6     41a.     40.0     56.5     39.8     47.0	37C								1
39C 75.0 93.7 45.6 40a 30.0 62.7 33.1 46.0 40c 75.0 93.7 45.6 40a 40.0 56.5 39.8 47.0	38C					1 - :			
40C	39C		,	1	II .				
	40C			1	1				
	-41C	75.0-	93.7	45.6	410	40.0	30.3	37.0	

à employer avec une pâte donnée pour obtenir une séparation maximale des particules d'encre varie quelque peu avec la nature de la pâte. Avec certaines pâtes, il est possible d'entraîner l'encre hors de la fibre sans addition d'agents émulsionnants. D'autres fois, il est nécessaire d'utiliser un agent moussant. Avec d'autres pâtes, il peut être utile d'employer un agent émulsionnant. Lorsque les particules d'encre ont été éliminées dans la mousse de la cellule de flottation, la pâte nettoyée est isolée. séchée et lavée et utilisée de la manière décrite précédemment.

Les exemples suivants dans les tableaux III et IV illustrent l'emploi de flottation selon le présent procédé. Ces exemples sont réalisés en brassant 20 g de papier journal coupé dans 600 ml d'agent désencrant aqueux au moyen d'un mixer Waring. Comme activateur de flottation, les agents suivants sont ajoutés à la pâte : 0,1 g de sulfure de sodium en solution à 1 %, deux gouttes d'huile de pin et quatre gouttes de térébenthine. Le produit brassé est ensuite placé dans la chambre de flottation dans laquelle l'air barbotte à partir d'une ouverture du fond. Après un temps de flottation d'environ cinq minutes, la mousse surnageante est écumée et la pâte est ensuite filtrée à travers un entonnoir de Buchner pour former une nappe. Quand on utilise le recyclage du solvant, un supplément d'environ 15 % d'agent désencrant aqueux de même

concentration est employé (par exemple 90 ml de plus). Si on emploie le procédé de flottation on peut obtenir une brillance G.E. de 49-53 ou plus en utilisant les réactifs indiqués dans le tableau I. En outre, les réactifs peuvent être recyclés (5 à 10 fois) pour produire des résultats du même ordre de brillance G.E.

La notation utilisée dans les exemples suivants relative au recyclage est comme suit : 1er recyclage veut dire que la solution est utilisée pour la première fois; 2º recyclage veut dire que la solution est utilisée pour la deuxième fois et troisième recyclage pour la troisième fois, etc.

TABLEAU III Procédé par flottation

	Agent de	s encrant	Méthode employée	Brillance G.E.	
Exemple	Nom	Concentration			
1D	Néant		Papier imprimé brassé dans l'eau sans aide chimique ou flottation. Filtra-	38,4	
2D	Néant		tion employée.  Tranches blanches de papier imprimé brassées dans l'eau sans aide chimique ou flottation. Filtration employée.	53,5	
3D	Dinonyl- phénol + 40 mol. EtO	0,1	Flottation.	51,9	
4D	<b>10 men 2</b> 00	0,01 0,001 0,06		50,7 47,3 49,8	
7D 8D		•	ler recyclage. 2e — 3e —	49,8 51,4 50,1	
9D 10D 11D			4e — 5e —	49,8 49,8	
12D			6° — 7° — 8° —	49,8 49,8 49,8	
****	Į.			1	

Les exemples 3D à 14D ci-dessus se rapportent au papier imprimé.

Le tableau IV suivant illustre les résultats obtenus

par le procédé de flottation effectué de la manière ci-dessus en employant le composé de l'exemple 13A du tableau I à la concentration indiquée.

TABLEAU IV Désencrage par flottation

Bxemple	Concentration	Recyclage	Brillance G.E
1E		1er 2e 3e	54.0 55.0 53.5
3E	0.3	4e 5e 6e	51.2 52.8 52.4
7E	0.3 0.3 0.3	7° 8° 9°	52.1 52.4 52.3
10E	0.3 0.03 0.03	10e 1er 2e 3e	51.7 51.7 49.2 46.4
13E	0.03	4e 5e jer	46.3 46.3 51.9
16E	1 1112 1	ler ler ler	50.5 50.6 52.4

Bien que le papier imprimé soit utilisé pour illustrer le procédé de la présente invention, toute matière cellulosique imprimée peut être récupérée pour réutilisation par le procédé de la présente invention. par exemple diverses sortes de papier imprimé, tel que papier journal imprimé, papier de rotogravure, lots de papier venant de livres, de magazines, de registres, cartons, etc., le terme « produits de papeterie » employé dans le texte et le résumé indique tous les produits de ce genre.

En outre, on remarquera que les agents désencrants sont seulement des exemples d'une très grande variété d'alcools, de phénols, d'eau hydroxyalcoylés qui peut être employée pour fournir une pulpe propre.

Le papier désencré constitue une source très importante de matériau brut pour la fabrication de papiers pour livres et revues, étiquettes, papiers d'emballage, etc. Des papiers de registres, des bons de rebut peuvent être désencrés rendant possible la réduction en une masse de pulpe vierge exigée pour l'usage de chemises cartonnées, bristols, papiers pour enveloppes, etc., aussi bien que pour les papiers pour livres, revues et bandes. Les papiers à base de bois broyé désencrés peuvent être avantageusement utilisés comme soutiens dans les cartons pour chemises, multicylindres et pour une part importante comme doublure dans les cartons de tous genres.

Ils sont aussi utilisés en quantité considérable pour la fabrication de papiers à tapisser, papiers journal, papier postal, papier calque, papiers de catalogues, tissus, et des papiers analogues dans lesquels le papier de bois broyé est ordinairement utilisé. D'autres usages du papier désencré sont bien connus dans l'art.

Il est bien évident que la présente invention n'est pas limitée aux exemples de réalisation décrits et représentés ci-dessus et à partir desquels on pourra prévoir d'autres formes et d'autres modes de réalisation sans pour cela sortir du cadre de l'invention.

#### RÉSUMÉ

L'invention concerne notamment les caractéristiques ci-après et leurs combinaisons possibles :

l° Procédé de désencrage de produits cellulosiques et notamment de papiers, caractérisé par ce qu'on empâte le papier imprimé avec une solution aqueuse, exempte de produits caustiques, contenant de faibles quantités d'un alcool hydroxyalcoylé, d'un phénol hydroxyalcoylé ou d'un dérivé hydroxyalcoylé de l'eau. et on sépare ensuite le papier de la solution aqueuse, ce qui évite l'emploi de réactifs chimiques agressifs et de températures élevées;

2º Mode de réalisation du procédé précédent, caractérisé par ce que les particules d'encre sont éliminées de la solution aqueuse;

3° Les particules d'encre sont éliminées de la solution aqueuse par flottation;

4º L'alcool hydroxyalcoylé ou le phénol hydroxyalcoylé contiennent au moins 40 %, d'oxyde d'alcoylène;

5° L'alcool hydroxyalcoylé ou le phénol hydroxyalcoylé contiennent au moins 50 % d'oxyde d'alcoylène;

6º L'alcool hydroxyalcoylé ou le phénol hydroxyalcoylé contiennent au moins 70 % d'oxyde d'alcoylène;

7º L'alcool hydroxyalcoylé contient en tout entre 1 et 30 atomes de carbone dans ses groupes alcoyl;

8° Le phénol hydroxyalcoylé est un alcool hydroxyalcoylé contenant au total entre 1 et 30 atomes de carbone dans ses groupes alcoyl;

9° Le dérivé hydrocyalcoylé de l'eau a un poids moléculaire d'au moins 1 000;

10° L'eau hydroxyalcoylée a un poids moléculaire d'au moins 1500.

Société dite : PETROLITE CORPORATION

Par procuration:

-Bert -&-de-Keravenant-